(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-278561

(43)公開日 平成10年(1998)10月20日

(51) Int.Cl.*		識別記号	FΙ		
B60H	1/22		B60H	1/22	
	1/32	6 2 4		1/32	6 2 4 H

審査請求 未請求 請求項の数5 〇L (全 16 頁)

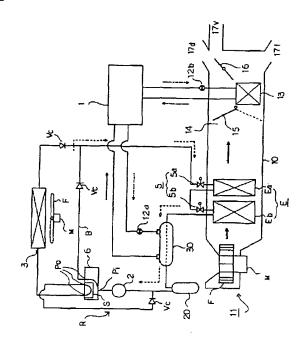
		各旦 明水 木明水 明水気の数 3 〇 C (主 10 反)
(21)出願番号	特願平 9-90854	(71)出題人 000004765
		カルソニック株式会社
(22)出顧日	平成9年(1997)4月9日	東京都中野区南台5丁目24番15号
	·	(72)発明者 田島 唯好
		東京都中野区南台5丁目24番15号 カルソ
		ニック株式会社内
		(72)発明者 大橋 利男
		東京都中野区南台5丁目24番15号 カルソ
		ニック株式会社内
		(72)発明者 回谷 雄一
	•	東京都中野区南台5丁目24番15号 カルソ
		ニック株式会社内
		(74)代理人 弁理士 八田 幹雄 (外1名)

(54)【発明の名称】 ヒートポンプ式自動車用空気調和装置

(57)【要約】

【課題】 暖房時の暖房性能不足を、コンプレッサによ り高温高圧にした冷媒を用いて補うヒートポンプ式自動 車用空気調和装置を提供する。

【解決手段】 第1流量切替弁5aおよび第2流量切替 弁5bを、開放状態と絞り状態のいずれかに選択的に切 り替えることにより、補助内部熱交換器Eaを高温高圧 の冷媒が通るコンデンサとして機能させ、エンジン冷却 水による空気の加熱を補助する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 コンプレッサ(2)から吐出された冷媒 を、外部熱交換器(3)、冷媒膨脹部材(5)、主内部 熱交換器(Eb)および補助内部熱交換器(Ea)より なる内部熱交換器 (E)を経て前記コンプレッサ(2) に帰還させる冷凍サイクルを有するヒートポンプ式自動 車用空気調和装置において、

前記補助内部熱交換器(Ea)および前記主内部熱交換 器(Eb)を空気の流路内に対向して配置し、前記冷媒 膨脹部材(5)および前記内部熱交換器(E)を、前記 10 冷凍サイクルの上流側から順に第1流量切替弁(5 a)、前記補助內部熱交換器(Ea)、第2流量切替弁 (5b)および前記主内部熱交換器(Eb)を直列に連 結して構成し、前記冷凍サイクル内にリキッドタンクを 設けることなく、前記主内部熱交換器(Eb)とコンプ レッサ(2)との間にアキュムレータ(20)を設けて なり、

前記第1流量切替弁(5a)および前記第2流量切替弁 (5b)を、開放状態と絞り状態のいずれかに選択的に 切り替えることにより、前記補助内部熱交換器(Ea) および前記主内部熱交換器(Eb)のそれぞれを、エバ ポレータまたはコンデンサとして機能させるようにした ことを特徴とするヒートポンプ式自動車用空気調和装 置。

【請求項2】 コンプレッサ(2)によって循環する冷 媒が流れる外部熱交換器(3)および主内部熱交換器 (Eb)と、冷媒の流れ方向に沿って冷媒通路断面積を 異ならしめた冷媒通路を有する補助熱交換器(Ea) と、前記冷媒通路の断面積のうち、より冷媒通路断面積 が小なる側に設けられる冷媒膨脹部材(51)と、さら 30 して車室内に向かって吹き出すようにしている。 に前記主内部熱交換器(Eb)とコンプレッサ(2)と の間に設けられるアキュムレータ(20)とを有するヒ ートポンプ式自動車用空気調和装置であって、

コンプレッサ(2)が吐出した冷媒を、前記冷媒膨脹部 材(51)を通して前記補助内部熱交換器(Ea)の冷 媒通路断面積が小なる側より冷媒通路断面積が大なる側 へ導き、前記主内部熱交換器 (Eb) に送る第1経路

(L1)と、前記補助内部熱交換器(Ea)の通路断面 積が大なる側より冷媒通路断面積が小なる側へ導き、前 記冷媒膨脹部材(51)を通して前記主内部熱交換器 (Eb)に送る第2経路(L2)とを切替る冷媒経路切 替手段(60)とを有することを特徴とするヒートポン プ式自動車用空気調和装置。

【請求項3】 前記冷凍サイクルは、暖房時に前記コン プレッサ(2)から吐出された冷媒が前記外部熱交換器 (3)をバイパスするバイパス回路(B)を流れて前記 主および補助内部熱交換器に導かれるように構成したこ とを特徴とする請求項1または2のいずれか一つに記載 のヒートポンプ式自動車用空気調和装置。

【請求項4】 前記冷凍サイクルは、前記主内部熱交換 50

器(Eb)とコンプレッサ(2)との間にサブ熱交換器 (30)とを有し、当該サブ熱交換器(30)で前記主 内部熱交換器(Eb)を流出した冷媒をエンジン冷却水 の一部で加熱するよう構成したことを特徴とする請求項 1ないし3のいずれか一つに記載のヒートポンプ式自動

【請求項5】 前記冷凍サイクルは、暖房起動時に前記 外部熱交換器(3)内に寝込んでいる冷媒を前記コンプ レッサ(2)に回収する戻し回路(R)を有することを 特徴とする請求項1ないし4のいずれか一つに記載のと ートポンプ式自動車用空気調和装置。

【発明の詳細な説明】

車用空気調和装置。

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、自動車の車室内を エンジン冷却水と冷媒を用いて冷暖房するようにしたヒ ートポンプ式自動車用空気調和装置に関する。

[0002]

【従来の技術】一般に、自動車用空気調和装置の冷凍サ イクルは、コンプレッサから吐出された冷媒を、外部熱 交換器(冷房時にコンデンサとして機能する)、冷媒膨 脹部材および内部熱交換器(冷房時にエバポレータとし て機能する)を経て前記コンプレッサに帰還させるよう になっていることは周知である。

【0003】このような冷凍サイクルが組み込まれたと ートポンプ式自動車用空気調和装置(以降、単に自動車 用空気調和装置とも記す)は、例えば図12に示すよう に、ユニットケース10の端部に設けられたインテーク ユニット11から車室内空気(内気)と車室外空気(外 気)を選択的に風路14内に取り入れ、これを空気調和

【0004】この場合、風路14内には、エンジン1に より加熱されたエンジン冷却水(図中1点鎖線で示す) が温水コック12bを通って導入されるヒーターコア1 3と、コンプレッサ2から吐出された冷媒が外部熱交換 器3、リキッドタンク4および冷媒膨脹部材5を経て流 入する内部熱交換器Eと、この内部熱交換器Eにより冷 却された空気がヒーターコア13側とヒータコアをバイ パスするバイパス通路側を通過する比率を調整するミッ クスドア15とが設けられている。

【0005】この内部熱交換器Eにより冷却され、かつ 除湿された後の冷風は、ミックスドア15によりヒータ ーコア13側とバイパス通路側に分岐され、当該ヒータ ーコア13により加熱された高温度の空気は、バイパス 通路側を通過した低温度の空気とヒーターコア13の下 流で再びミックスされ、所定温度とされた後に配風ドア 16により所定の吹出口(ベントロ17v、デフロ17 d、フット口17f)から車室内の前方に向かって吹き 出される。

【0006】なお図中、付号「F」はファンを、付号 「M」はモータをそれぞれ表している。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】ところがこのような自 動車用空気調和装置で車室内の暖房を行う場合、例えば 冬季の朝のように外気の温度が低いとき、起動時にはエ ンジン冷却水の温度が低いため、快適性の目安となる空 気の吹出温度が50℃となるまでの暖房の立ち上がりが 遅いため、運転開始と同時に暖かい空気を吹き出す性 能、いわゆる即暖性が充分得られないことが考えられ る。

は低負荷時にはエンジン冷却水の温度は40℃以下と低 く、即暖性、さらには暖房性能までも不足する傾向にあ る。このような即暖性および暖房性能の不足の問題は、 近年ではワンボックスカー等の室内容積の大きい自動車 の需要が高まる傾向にあるために、ますます解決すべき 重要な課題となっている。

【0009】本発明は、このような点に鑑みて行われた ものであって、より即暖性および暖房性能の高いヒート ポンプ式自動車用空気調和装置を提供することを目的と するものである。

[0010]

【課題を解決するための手段】請求項1記載のヒートポ ンプ式自動車用空気調和装置は、コンプレッサから吐出 された冷媒を、外部熱交換器、冷媒膨脹部材、主内部熱 交換器および補助内部熱交換器よりなる内部熱交換器を 経て前記コンプレッサに帰還させる冷凍サイクルを有す るヒートポンプ式自動車用空気調和装置において、前記 補助内部熱交換器および前記主内部熱交換器を空気の流 路内に対向して配置し、前記冷媒膨脹部材および前記内 流量切替弁、前記補助内部熱交換器、第2流量切替弁お よび前記主内部熱交換器を直列に連結して構成し、前記 冷凍サイクル内にリキッドタンクを設けることなく、前 記主内部熱交換器とコンプレッサとの間にアキュムレー タを設けてなり、前記第1流量切替弁および前記第2流 量切替弁を、開放状態と絞り状態のいずれかに選択的に 切り替えることにより、前記補助内部熱交換器および前 記主内部熱交換器のそれぞれを、エバボレータまたはコ ンデンサとして機能させるようにしたことを特徴とする ものである。

【0011】このように構成することによって、コンプ レッサの始動と共に高温高圧の冷媒が流通する補助内部 熱交換器によって空気が加熱されるので、暖房起動時の 即暖性を高めることができる。

【0012】また、第1あるいは第2の流量切替弁を切 り替えることにより、補助内部熱交換器をコンデンサ、 あるいはエバポレータとして使用でき、いわゆる除湿冷 房を行うこともできるようになる。

【0013】さらに、リキッドタンクが設けられていな くとも、コンプレッサの上流にアキュムレータを設ける 50 るために、いっそう暖房効果を高めることもできるよう

ことによってコンプレッサへの液戻りを防止することが できるようになる。

【0014】請求項2記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、コンプレッサによって循環する冷媒が流 れる外部熱交換器および主内部熱交換器と、冷媒の流れ 方向に沿って冷媒通路断面積を異ならしめた冷媒通路を 有する補助熱交換器と、前記冷媒通路の断面積のうち、 より冷媒通路断面積が小なる側に設けられる冷媒膨脹部 材と、さらに前記主内部熱交換器とコンプレッサとの間 【0008】特に、エンジンのアイドリング時、あるい 10 に設けられるアキュムレータとを有するヒートポンプ式 自動車用空気調和装置であって、コンプレッサが吐出し た冷媒を、前記冷媒膨脹部材を通して前記補助内部熱交 換器の冷媒通路断面積が小なる側より冷媒通路断面積が 大な 1 別へ導き、前記主内部熱交換器に送る第1経路 と、前記補助内部熱交換器の冷媒通路断面積が大なる側 より冷媒通路断面積が小なる側へ導き、前記冷媒膨脹部 材を通して前記主内部熱交換器に送る第2経路とを切替 る冷媒経路切替手段とを有することを特徴とするもので ある。

> 【0015】このように構成することによって、補助内 20 部熱交換器をエバポレータとして機能させる場合には第 1経路に切替えて、補助内部熱交換器内に液体として流 入する冷媒の圧力損失を低減することができる。よって 補助内部熱交換器から主内部熱交換器へ、流量を低下さ せることなく冷媒を送り込むことができて、冷房、暖房 能力を低下させることがなくなる。

【0016】請求項3記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、前記冷凍サイクルは、暖房時に前記コン プレッサから吐出された冷媒が前記外部熱交換器をバイ 部熱交換器を、前記冷凍サイクルの上流側から順に第1 30 パスするバイパス回路を流れて前記主および補助内部熱 交換器に導かれるように構成したことを特徴とするもの である。

> 【0017】このように構成することによって、暖房運 転時には冷媒が外部熱交換器をバイパスして放熱するこ となく補助内部熱交換器に流入してくるために、いっそ う暖房性能を高めることができる。

【0018】請求項4記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、前記冷凍サイクルは、前記主内部熱交換 器とコンプレッサとの間にサブ熱交換器とを有し、サブ 40 熱交換器で前記主内部熱交換器を流出した冷媒をエンジ ン冷却水の一部で加熱するよう構成したことを特徴とす るものである。

【0019】このように構成することによって、サブ熱 交換器で主内部熱交換器を流出した冷媒を、エンジン冷 却水の熱を用いて加熱し、コンプレッサに帰還させるこ とができるようになる。よってコンプレッサに液体冷媒 が流れ込むことを抑止して、コンプレッサを保護するこ とができるようになる。また、暖房時にはエンジン冷却 水の熱をも冷媒の加熱に利用することができるようにな

になる。

【0020】請求項5記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、前記冷凍サイクルは、暖房起動時に前記 外部熱交換器内に寝込んでいる冷媒を前記コンプレッサ に回収する戻し回路を有することを特徴とするものであ

【0021】このように構成することによって、暖房起 動直後から多量の冷媒をコンプレッサに戻すことができ るようになり、よりいっそう即暖性を高めることができ

[0022]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面 に基づいて説明する。

【0023】図1および図2は、本発明に係るヒートポ ンプ式自動車用空気調和装置の第1の実施の形態を示す 概略構成図であり、図1は暖房運転時の状態を、図2は 冷房運転時の状態をそれぞれ示しており、また図3は、 開放状態と絞り状態を選択的に切替えることができる流 量切替弁の作動特性を説明する図である。また図4は、 本実施の形態の自動車用空気調和装置の冷房、または暖 20 房の運転状態と流量切替弁の作動との関係をまとめた図 である。なお従来の構成を説明した図12と共通する部 材には同一の付号を付し、一部説明を省略するものとす る。また図中実線の矢線は空気の流れを、点線の矢線は 冷媒の流れを、一点鎖線の矢線はエンジン冷却水の流れ をそれぞれ示している。

【0024】〈第1の実施の形態〉本実施の形態のヒー トポンプ式自動車用空気調和装置は、図1に示すように 構成されている。概説すれば、コンプレッサ2から吐出 された冷媒が、外部熱交換器3、冷媒膨脹部材5および 30 内部熱交換器E、サブ熱交換器30を経てコンプレッサ 2に帰還する冷凍サイクルを構成している。

【0025】本実施の形態の冷凍サイクルの高圧側に は、暖房時にコンプレッサ2から吐出された冷媒が外部 熱交換器3をバイパスして流れるように、バイパス回路 B、戻り回路Rおよび3つの逆止弁Vcが設けられてい

【0026】一方、低圧側には、前述した冷媒膨脹部材 5と内部熱交換器Eが、それぞれ一対ずつ設けられてい る。この冷媒膨脹部材ちは、開放状態と絞り状態となり 得る第1流量切替弁5aと同様の構成の第2流量切替弁 5bとよりなり、また内部熱交換器Eは、補助内部熱交 換器Ea、主内部熱交換器Ebとよりなり、これらは第 1流量切替弁5a、補助内部熱交換器Ea、第2流量切 替弁5b、主内部熱交換器Ebの順で直列に連結されて いる。

【0027】ここで、この第1流量切替弁5a、第2流 量切替弁56について図3を用いて説明する。

【0028】第1流量切替弁5a、第2流量切替弁5b

ンすることにより、開放状態(略全開状態)と絞り状態 (完全閉鎖状態ではなく、多少冷媒通路が開いている状 態)とを選択できるよう機能する弁である。本実施の形 態では、第1流量切替弁5a、第2流量切替弁5bを図 3に示すように開放状態と絞り状態とに選択的に切り替 えることにより、補助内部熱交換器Eaあるいは主内部 熱交換器Ebをコンデンサとして、あるいはエバポレー タとして使用することを可能にしている。

【0029】このような流量切替弁としては、例えばオ 10 リフィスチューブ付きの電磁弁を用いることが考えられ る。オリフィスチューブ付きの電磁弁は、電気的な信号 によって開放状態と絞り状態とを切り替えられる弁であ って、絞り状態には、冷媒を開度固定のオリフィスチュ ーブに通すことによって絞り、一方開放状態にあっては 冷媒をオリフィスチューブを通さずに通過させるよう構 成されている。

【0030】しかしオリフィスチューブ付きの電磁弁に は、例えば温度式膨脹弁のような、冷媒温度によって開 度を自動的に調整し、内部熱交換器Eにおける冷媒蒸発 効率を最適化する機能が無い。よって本実施の形態で は、冷媒が充分気化しないままコンプレッサ2に吸入さ れ、コンプレッサ2が液圧縮によって損傷することを防 ぐために、主内部熱交換器Ebとコンプレッサ2の間に アキュムレータ20およびサブ熱交換器30を設けてい る。

【0031】サブ熱交換器30は、周囲にエンジン1を 冷却したエンジン冷却水が循環するようになっていて、 内部を通過する主熱交換器E b から流出した冷媒をエン ジン冷却水と熱交換させ、効率良く気化するエバポレー タとして機能している。サブ熱交換器30にエンジン冷 却水を供給する管路上には、温水コック12aが設けら れている。温水コック12aは、コンプレッサ2の吐出 圧力に応じて開閉し、サブ熱交換器へのエンジン冷却水 の供給を制御する構成で、すなわち、サブ熱交換器30 に、コンプレッサ2をエンジン1と切り離すよう設定さ れた所定の値よりもわずかに低い値を設定し、この値に なると温水コック12aを閉じ、サブ熱交換器30での 冷媒の加熱を停止してコンプレッサ2の吐出圧力が所定 の値に達するのを抑え、コンプレッサ2とエンジン1と 40 の接続、切離しが頻繁に行われることによって運転の快 適性が損なわれることを防ぐよう制御するものである。 【0032】またサブ熱交換器30の下流には、アキュ ムレータ20が設けてあって、サブ熱交換器30で気化 した冷媒と液体状態の冷媒とを分離し、気体冷媒のみを コンプレッサ2に供給し、コンプレッサ2での液圧縮を 防止している。

【0033】さらに本実施の形態は、暖房開始時からコ ンプレッサ2に多量の冷媒を吐出させ、より即暖性を高 めるために、冷媒をコンプレッサ2に戻すための戻し回 は、図示しない補助内部熱交換器作動用のスイッチをオ 50 路Rを有している。この戻し回路Rは、コンプレッサ2

と外部熱交換器3との間に四方弁6を設け、この四方弁 6を介して外部熱交換器3とコンプレッサ2と連結して 形成されていてる。

【0034】四方弁6は、密閉ケース7に1つの入口ポ ートPiと3つの出口ポートPoとを設けて構成されて いる。密閉ケース7内に前記した3つの出口ポートPo のうちの2つの出口ボートPoを連通するスライド部材 Sが設けられ、スライド部材Sが選択した出口ポートP o以外の出口ポートが、入口ポートPiと連通するよう する位置により入口ボートPiと連通される出口ボート を選択することができる。

【0035】このような四方弁6を、暖房運転の開始時 に図中に示すような状態にセットすれば、コンプレッサ 2の吸込側と外部熱交換器3が戻し回路Rを介して連通 されることになり、コンプレッサ2の吸込力により外部 熱交換器3内の寝込み冷媒がコンプレッサ2に回収さ れ、コンプレッサ2から吐出される冷媒量は増大し、暖 房運転開始時から充分な暖房能力を得ることができるよ うになる。

【0036】以上述べた構成要素のうち、主内部熱交換 器Eb、補助内部熱交換器Eaは、コントロールユニッ トケース10の風路14内で、図示しないインテークド アやブロワモータMを有する空気導入部であるインテー クユニット11から導入された空気の流れ方向(太実線 の矢線で示す)の上流側から、主内部熱交換器Eb補助 内部熱交換器Ea、エアミックスドア15、ヒータコア 13の順で配置され、特に補助熱交換器Eaと主内部熱 交換器Ebは、相互に対向して近接配置されている。

は、主内部熱交換器Ebとコンプレッサ2との間に設け られたサブ熱交換器30内を通ってコンプレッサ2に戻 されるようになっている。サブ熱交換器30は、ユニッ トケース10の風路14外に設けられており、温水コッ ク12 aを通って導入されたエンジン冷却水の熱により 内部を流通する冷媒を加熱し、エントロピー変化した冷 媒をコンプレッサ2に戻し、より高い暖房性能を発揮す るようにしている。

【0038】なお風路14の出口側には、調和された空 気が車室内の所定部に向かって吹き出される各種吹出口 40 17(例えばデフ吹出口17d、ベント吹出口17v、 フット吹出口17f)が設けられている。

【0039】次に本実施の形態の作用について説明す

【0040】(暖房運転時)暖房運転の開始時に、外気 温度が低い場合、(例えば-10℃から+5℃程度)ま たはエンジン始動直後、エンジン低負荷時あるいはアイ ドリング状態時のようにエンジン冷却水が暖房用として 使用できないほど低い場合には、四方弁6を、コンプレ

プレッサ2の吸込側と外部熱交換器3につながる管路と が戻し回路Rを形成するようにセットする。この状態で 補助内部熱交換器作動用のスイッチをオンして第1流量 切替弁5aを開放し、第2流量切替弁5bを絞る。

【0041】この状態でコンプレッサ2を作動すると、 コンプレッサ2から吐出された高温高圧の冷媒は、バイ パス回路Bから開放状態の第1流量切替弁5aへと流 れ、補助内部熱交換器Eaには、容量の大きな外部熱交 換器3をバイパスした高温高圧状態の冷媒がそのまま流 に構成されている。したがってスライド部材Sをセット 10 入されるようになる。よって補助内部熱交換器Eaを通 る空気はここで加熱されるようになる。なお冷媒は、補 助内部熱交換器Eaにおいてある程度凝縮される。

> 【0042】補助内部熱交換器Eaを流下した冷媒は、 絞られている第2流量切者
> 元5
> b
> により流量が制限さ れ、ここで断熱膨脹されて低温低圧の冷媒になって主内 部熱交換器Ebに入る。よって主内部熱交換器Ebを通 る空気は、ここで除湿、冷却され、また主内部熱交換器 を通過する冷媒は、ここで吸熱して気体になる。

【0043】したがってインテークユニット11から送 20 られてきた空気は、主内部熱交換器Ebで冷却され、そ の直後に配置されている補助内部熱交換器Eaにより加 熱されることになる。よって、エンジン冷却水が低温な ため暖房用として使用できない場合でも、比較的短時間 の内に高温高圧状態になる冷媒を補助内部熱交換器に流 すことにより空気を加熱することができるので即暖性が 向上する。

【0044】主内部熱交換器Ebを流下した冷媒は、完 全なガス状態となっているとは限らない。よって本実施 の形態では、サブ熱交換器30においてエンジン冷却水 【0037】この主内部熱交換器Ebから流出した冷媒 30 により冷媒を加熱して気化している。暖房開始時のエン ジン冷却水は、暖房に用いるには温度が低すぎるが、極 めて低温の冷媒を蒸発させる程度の能力は充分有してい る.

> 【0045】サブ熱交換器30で気化した冷媒は、さら にアキュムレータ20を通って液状冷媒から分離され、 完全に気化した冷媒のみがコンプレッサ2に戻る。した がってこのような構成は、コンプレッサでの液圧縮を防 止し、弁等の破損を防止すると共に、サブ熱交換器30 においてエンジン冷却水により冷媒を加熱すことによ り、エンジン冷却水が保有する熱を有効に冷媒に取り込 むことができるので、この冷媒をコンプレッサ2に戻 し、再度加熱すればコンプレッサ2から吐出された冷媒 は、エントロピー変化した、より高温の冷媒となって再 度補助内部熱交換器Eaにおいて空気を加熱するとき、 相当高温の空気にすることができ、高い暖房性能を発揮 することができる。

【0046】上述のようにして、補助内部熱交換器Ea において加熱された空気は、風路14内を流下し、ヒー タコア13に至る。ヒータコア13にはエンジン1の始 ッサ2の吐出側とバイパス回路Bとを接続し、またコン 50 動によってある程度温度上昇したエンジン冷却水が流通

10

しているが、この時点のエンジン冷却水はまだ充分温度 上昇していない状態であるために、補助内部熱交換器E aで一旦暖められた空気の温度をかえって冷やす虞があ 3.

9

【0047】したがって温水コック12bを閉鎖し、と ータコア13にエンジン冷却水が流入しないようにする かあるいはエアミックスドア15により空気がヒータコ ア13内を通過しないようにする。

【0048】このような構成によって、インテークユニ ット10の風路14内に導入された空気は、主内部熱交 10 部材には同一の付号を付し、一部説明を省略する、 換器E bにおいて除湿され、補助内部熱交換器E a にお いて加熱され、車室内に吹き出される。よって、いわゆ る内気循環モードにより暖房を行っても、フロントガラ スが曇ることがなく、運転の視界を良好にして安全性を 高めることもできる。

【0049】また外気温度が高いとき(例えば、+5℃ から15℃程度)あるいはエンジンが高負荷運転時の場 合には、エンジン冷却水が暖房用として使用できる程度 に高くなるので、コンプレッサにより加圧した高温の冷 媒を用いて暖房する必要はない。したがって本実施の形 20 態では、例えばエンジンとコンプレッサとを連結してい るクラッチ等を切り、コンプレッサ2の作動を停止し、 ヒータコア13のみによる暖房運転とする。このように すれば、エンジンにかかる負荷を低減し、省燃費の暖房 を行うことができる。

【0050】(冷房運転時)外気温度が、例えば+15 ℃から+30℃程度のときに、冷房運転を行う場合に は、四方弁6をコンプレッサ2の吐出側から外部熱交換 器3の流入側が連通するように接続し、また、コンプレ ッサ吸込み側とバイパス回路Bにつながれる管路とが、 戻し回路Rを形成するようにして、第1流量切替弁5a を絞り、第2流量切替弁5 bを開放する。

【0051】この状態でコンプレッサ2を作動すると、 吐出された冷媒は図2に示すように、四方弁6を通過し て外部熱交換器3に入り、冷却されて凝縮する。凝縮し たことによって低温高圧となった冷媒は、絞り状態にあ る第1流量切替弁5aで流量が制限され、断熱膨脹し て、より低温な低圧冷媒になって補助内部熱交換器Ea に流入する。さらに流下した冷媒は、開放されている第 2流量切替弁5bを通り、主内部熱交換器Ebで蒸発し て気体となる。

【0052】したがってインテークユニットから送られ てきた空気は、先ず、主内部熱交換器Ebである程度冷 却され、その直後の補助内部熱交換器E aによってさら に冷却される。

【0053】しかし、外気温が15℃から20℃程度の 場合には、乗員にとって冷房過多となる虞もあるので、 ヒータコア13前面のエアミックスドア15の開度を調 節し、ヒータコア13側とヒータコア13を通らない通 路側に冷風を分岐し、これらを再度ミックスすることに 50 【0060】次に、本実施の形態の作用について説明す

より所定温度にして車室内に吹き出している。

【0054】〈第2の実施の形態〉本実施の形態は、前 記した第1の実施の形態の構成を、後部座席を空調する 構成をも有する自動車用空気調和装置に適用したもので ある。以下、本実施の形態を図面に基づいて説明する。 【0055】図5、図6は本実施の形態のヒートポンプ 式自動車用空気調和装置の概略構成図であり、図5は暖 房運転時の状態を、図6は冷房運転時の状態をそれぞれ 示すものである。なお図中、図1および図2と共通する

【0056】本実施の形態のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、図5に示すように構成されている、概説 すれば、コンプレッサ2から吐出された冷媒が、外部熱 交換器3、冷媒膨脹部材5および内部熱交換器Eを経て 再びコンプレッサ2に帰還する第1の冷凍サイクルと、 外部熱交換器3から冷媒膨脹部材50および内部熱交換 器Eを経て再びコンプレッサ2に帰還する第2の冷凍 サイクルとを構成している。このうち第1の冷凍サイク ルは、前部座席側(以降フロント側とも記す。)の空気 調和を行い、第2の冷凍サイクルは後部座席側(以降リ ヤ側とも記す。)の空気調和を行う、いわゆるデュアル エアコンと呼ばれる構成である。本実施の形態では、第 1の冷凍サイクルについては先に説明した第1の実施の 形態の構成と同様のものであるから説明を省き、第2の 冷凍サイクルの構成および作用についてのみ述べるもの とする。

【0057】第2の冷凍サイクルの低圧側には、冷媒膨 脹部材50と内部熱交換器E がそれぞれ一対ずつ設け られている。つまり、開放状態と絞り状態との切替が可 能な第1流量切替弁50a、補助内部熱交換器Ea、、 30 第2流量切替弁506の順で各構成が直列に連結してい る。本実施の形態においても第1流量切替弁50a、第 2流量切替弁50bは、図3に示すようにオン(略全開 状態)とオフ(完全閉鎖状態ではなく、多少冷媒通路が 開いている状態)とを選択できる例えばオリフィスチュ ーブ付きの電磁弁とした。

【0058】補助内部熱交換器Ea 、主内部熱交換器 Eb は、第1流量切替弁50aおよび第2流量切替弁 506の切替によってコンデンサ、あるいはエバポレー 40 夕として機能する。このような構成要素は、リヤ側専用 のユニットケース100に内臓されている。ユニットケ ース100内部において、補助内部熱交換器Ea と主 内部熱交換器Eb~とは相互に対向して近接配置されて いる。

【0059】ユニットケース100の空気の出口側に は、調和された空気が車室内のリヤ側の所定部位に向か って吹き出される各種吹出口170(例えば、フット吹 出口170 f、ベント吹出口170 v)が設けられてい

る。

【0061】 (暖房運転時) 暖房運転の開始時に、外気 温度が低い場合(例えば-10℃から+15℃程度)、 またはエンジン始動直後やアイドリング時であって、エ ンジン冷却水が暖房に用いる温度としては低すぎる場合 には、第1の冷凍サイクルでは、四方弁6をコンプレッ サ2の吐出側とバイパス回路Bとが連通するように、ま た外部熱交換器3とコンプレッサ2の吸入側とが連通す るようにセットする。さらに図示しない補助内部熱交換 1流量切替弁5a、第2の冷凍サイクルの第1流量切替 弁50aを開放し、第1の冷凍サイクルの第2流量切替 弁56、第2の冷凍サイクルの第2流量切替弁506を 絞る。

11

【0062】このような状態でコンプレッサ2を作動さ せると、コンプレッサ2が吐出した高温高圧状態の冷媒 は、バイパス回路Bを通って補助内部熱交換器Eaおよ び補助内部熱交換器Ea^に流入する。補助内部熱交換 器Eaに流入した冷媒は、前述したようにユニットケー ス10内に取り込まれた空気を加熱して、フロント側の 20 暖房を行う。一方補助内部熱交換器Ea に流入した冷 媒も、同様にユニットケース100に取り入れられた空 気を加熱する。

【0063】補助内部熱交換器Ea から流下した冷媒 は、絞り状態の第2流量切替弁50bにより流量が制限 され、ここで断熱膨脹されて低温低圧の冷媒となって主 内部熱交換器Eb に流れ込む。よってユニットケース 100の内部で主内部熱交換器Eb を通過した空気 は、除湿、冷却される。なお冷媒は、ここで蒸発して気 化する。

【0064】このような主内部熱交換器Eb および補 助内部熱交換器Ea~を備えたユニットケース100を 通過する空気は、主内部熱交換器Eb~で除湿冷却さ れ、その直後に配置されている補助内部熱交換器Ea で加熱される。よってリヤ側のユニットケース100の 吹出口170 f、170 vからも除湿暖房された空気を 吹出すことができるようになる。主内部熱交換器Eb から流下した冷媒は、主内部熱交換器Ebから流出した 冷媒と共にサブ熱交換器30に入り、エンジン冷却水に よって加熱され、より気化されてアキュムレータ20で 40 をも暖房することができるようになる。 液体から分離されて、コンプレッサ2に吸入される。

【0065】外気温度が高いとき(例えば+5℃から+ 15℃程度)あるいはエンジンが高負荷運転を行ってい る場合には、エンジン冷却水によって暖房を行うことが 可能である。よってコンプレッサ2とエンジン1とを連 結するクラッチを切り、コンプレッサの作動を停止して フロント側、リヤ側共にヒーターコア13、ヒータコア 130のみによる暖房を行う。このようにすれば、エン ジンに不必要な負荷をかけることなく省燃費暖房が実現 できる。

【0066】(冷房運転時)外気温度が、例えば+15 ℃から+30℃程度で冷房運転を行う場合には、コンプ レッサ2の吐出側と外部熱交換器3とを連通させ、さら にバイパス回路Bと戻し回路Rを形成し、第1流量切替 弁5a、50aを絞り、第2流量切替弁5b、50bを 開放する。

【0067】この状態でコンプレッサ2を作動すると、 吐出された冷媒は図6のように外部熱交換器3に入り、 冷却されて凝縮した後に、絞り状態にある第1流量切替 器作動用のスイッチをオンして第1の冷凍サイクルの第 10 弁5 a および第1流量切替弁50 a から補助内部熱交換 器Eaおよび補助内部熱交換器Ea にそれぞれ流入す る、絞り状態にある第1流量切替弁5aを通過した冷媒 は、ここで断熱膨脹して、より低温低圧の状態になって いる。したがって補助内部熱交換器Eaで冷媒は、ユニ ットケース10内に取り込まれた空気を冷却して、フロ ント側の冷房を行う。

> 【0068】一方補助内部熱交換器Ea に流入した低 温低圧状態の冷媒は、ユニットケース100の内部で補 助内部熱交換器Ea^を通過する空気を除湿、冷却す る。空気の除湿、冷却を行った後の冷媒は、更に流下し て、開放されている第2流量切替弁50bを介して、主 内部熱交換器Eb に流入して気化する。よってリヤ側 のユニットケース100においても、空気は補助内部熱 交換器Ea およびEb で冷却される。

【0069】主内部熱交換器Eb´から流出した冷媒 は、主内部熱交換器Ebから流出した冷媒と共にサブ熱 交換器30に入り、エンジン冷却水によって加熱され、 より気化されてアキュムレータ20でさらに液体冷媒か ら分離されて、コンプレッサ2に吸入される。

【0070】しかし、外気温が15℃から20℃程度で ある場合には、このような冷房は乗員にとって冷房過多 となる虞もあるために、ミックスドア150の開度を調 整し、ヒータコア130側とヒータコア130をバイパ スする側に冷風を分岐して、これを再度ミックスするこ とによって所定の温度にした後に車室内のうちリヤ側に 吹き出す。

【0071】本実施の形態によれば、エンジン冷却水が 低温で、暖房に用いることができない場合にも、このよ うにして比較的短時間のうちにフロント側およびリヤ側

【0072】また、本実施の形態では冷媒をフロント側 とリヤ側の両方に流して暖房を行っている。よってフロ ント側の暖房が過剰で、かつリヤ側の暖房能力が不足し た場合には、第1流量切替弁5aを絞り状態にして、リ ヤ側により大量の冷媒が分配されるようにすることがで きる。また反対にフロント側の暖房能力が不足し、リヤ 側の暖房が過剰になった場合には、第1流量切替弁50 aを絞ることによって、より大量の冷媒がフロント側に 分配されるようにして、フロント側とリヤ側の暖房能力 50 を調整することができる。

【0073】〈第3の実施の形態〉次に、本発明の第3 の実施の形態を、図7を用いて説明する。なお本実施の 形態の説明に当たって、図5、図6と共通する部材には 同一の付号を付し、説明を省略する。

【0074】本実施の形態は、本発明者らが第1および 第2の実施の形態を小型、簡易化すべく、更に鋭意研究 した結果、第1および第2の実施の形態が、冷媒によっ てのみ暖房を行う場合にも、特に寒冷な環境を除き、実 用上充分な暖房効果を得ることに想到してなされたもの である。

【0075】よって本実施の形態は、前記した第2の実 施の形態において補助内部熱交換器よりも空気の流れの 下流に配置されていたヒーターコア13、130を有し ておらず、ヒータコア13、130のスペースが必要無 くなるために、ユニットケース110、210が第2の 実施の形態のユニットケース10、100よりも小型で ある点が第2の実施の形態と相違している。

【0076】(暖房運転時) ヒーターコアを持たない本 実施の形態では、暖房運転の開始時の外気温度、またエ ンジンの稼働状態やエンジン冷却水温度にかかわらず、 第2の実施の形態と全く同様の動作を行う。

【0077】(冷房運転時)外気温度が、例えば+15 ℃から+30℃程度で冷房運転を行う場合には、本実施 の形態においても前述した実施の形態と同様に、戻し回 路Rを、冷媒が外部熱交換器3側を流れるようセットし て、第1流量切替弁5a、50aを絞り、第2流量切替 弁56、506を開放する。よってコンプレッサ2より 吐出された冷媒は、図7のように外部熱交換器3を通っ て絞り状態にある第1流量切替弁5aおよび第1流量切 替弁50aから補助内部熱交換器Eaおよび補助内部熱 30 の実施の形態を、図面に基づいて説明する。本実施の形 交換器Ea゚にそれぞれ流入する。

【0078】第1流量切替弁5aを通過した冷媒は、補 助内部熱交換器Eaでユニットケース110内に取り込 まれた空気を冷却して、フロント側の冷房を行う。また 補助内部熱交換器Ea「に流入した冷媒は、ユニットケ ース210の内部で補助内部熱交換器Ea を通過する 空気を除湿、冷却し、開放されている第2流量切替弁5 Obを介して、主内部熱交換器Eb に流入して気化す

【0079】主内部熱交換器Eb゚から流出した冷媒 は、主内部熱交換器Ebから流出した冷媒と共にサブ熱 交換器30に入り、エンジン冷却水によって加熱され、 より気化されてアキュムレータ20でさらに液体冷媒か ら分離されて、コンプレッサ2に吸入される。

【0080】次に、本実施の形態における冷房過多の防 止についてフロント側の構成を例にして説明する。

【0081】フロント側の冷房が過多であると思われる 場合には、第1流量切替弁5 aを開いて、第2流量切替 弁5 b を絞る。このとき、外部熱交換器3から流出して きた約40~50℃の冷媒は、第1流量切替弁5aに絞 50 Oの側から冷媒を流出していた。

14

られること無く、補助内部熱交換器Eaに流入した後に 流出して、第2流量切替弁56で絞られ断熱膨脹しなが ら主内部熱交換器Ebに低温な冷媒となって流入する。 【0082】このときユニットケース110に取り込ま れた空気は、主内部熱交換器Ebを通過する際に冷却さ れてから、さらに補助内部熱交換器Eaを通過すること になる。補助内部熱交換器Ebには約40~50℃の冷 媒が流れているから、主内部熱交換器Ebでいったん冷 却された空気は、補助内部熱交換器Eaを通過する際に 10 再び加熱される。よってユニットケース110から吹き 出される空気の温度は主内部熱交換器Ebで冷却された 時点の温度より高くなり、冷房過多を防止することがで きる。

【0083】また、リヤ側の冷房が過多である場合に は、リヤ側の第1流量切替弁50a、第2流量切替弁5 Obを同様に動作させて、冷房過多を防止できることは もちろんである。

【0084】以上述べた本実施の形態によれば、ヒータ コアを無くすことによってヒータコアが置かれていたス 20 ペースを省き、ユニットケースを小型化することができ るようになる。よって、本実施の形態のヒートポンプ式 自動車用空気調和装置はより小型化し、自動車の車室内 に組み込む場合に有利である。

【0085】また部品点数も低減するために構成が簡易 になり、コストの低減や組立工程の簡素化にも有利であ

【0086】しかも、ヒータコアを用いずに流量切替弁 の開閉のみによって冷房過多を防止することもできる。 【0087】〈第4の実施の形態〉次に、本発明の第4 態は、補助内部熱交換器をエバポレータとしても、また コンデンサとしても充分機能させるために成されたもの

【0088】図8は、本実施の形態のヒートポンプ式自 動車用空気調和装置の図である。また図9は一般的な補 助内部熱交換器の冷媒通路断面積の構成を簡単に説明す る図で、図10は、図8のうち本実施の形態の要部を説 明するための図である。なお第1の実施の形態の構成を 説明した図1と共通する部材には同一の付号を付し、一 40 部説明を省略するものとする。

【0089】前記した本発明の実施の形態のいずれにお いても、補助内部熱交換器Eaは、エバポレータ、また はコンデンサとして機能する構成であるが、特にコンデ ンサとしての効果を発揮するため、その内部の冷媒通路 は、図9に示すように開口端部250の側から、開口端 部150にかけて次第に断面積が大きくなる形状を有し ている。このような補助内部熱交換器Eaを用いた、前 記実施の形態のいずれの場合にも、冷房時、暖房時共に 開口端部150の側から冷媒を流入させ、開口端部25

【0090】ところが補助内部熱交換器Eaをエバポレ ータとして用いた場合、断熱膨張した冷媒は、冷媒通路 断面積の大きい側から流入し、内部で空気の熱を吸熱し ながら次第に気化して圧力を高めながら、より冷媒通路 断面積の小さい側へ向かって流れることになる。よって 補助内部熱交換器Eaを通過する冷媒の圧力損失が大き くなり、冷凍サイクル内を循環する冷媒が滞ることによ って、冷房能力が低下する虞がある。

【0091】このような虞を防止するために、本実施の 形態では、コンプレッサが吐出した冷媒を、冷媒膨脹部 10 材を通して補助内部熱交換器Eaの冷媒通路断面積が小 なる側より大なる側へ導いて、主内部熱交換器に送る経 路と、補助内部熱交換器Eaの冷媒通路断面積が大なる 側より小なる側へ導いて冷媒膨脹部材を通して主内部熱 交換器に送る経路とを冷媒経路切替手段によって切替え るようにした点を特徴とするものである。

【0092】本実施の形態のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、図8に示すように構成されている。概説 すれば、コンプレッサ2から吐出された冷媒が、外部熱 交換器3、冷媒膨脹部材となる膨脹弁51および内部熱 20 交換器Eを経てコンプレッサ2に帰還する冷凍サイクル を構成している。この冷凍サイクルの高圧側には、暖房 時にコンプレッサ2から吐出された冷媒が外部熱交換器 3をバイパスして流れるように、バイパス回路B、四方 弁6および3つの逆止弁Vcが設けられている。

【0093】一方、低圧側には、補助内部熱交換器E a、主内部熱交換器Ebとよりなる内部熱交換器Eと膨 脹弁51とが設けられている。本実施の形態の膨脹弁5 1は、常に絞り状態にある構成で、例えば単なるオリフ ィスチューブ、または温度式膨脹弁等が用いられる。 【0094】膨脹弁51の上流には、冷媒経路切替手段 として機能する四方弁60が設けてある。コンプレッサ 2が吐出した冷媒は、膨脹弁51が設けられた経路し 1、または設けられていない経路L2から補助内部熱交 換器Eaに流入する。冷媒が、経路し1から補助内部熱 交換器Eaに流入する場合には、冷媒は膨脹弁51で断 熱膨脹し、補助内部熱交換器Eaを通過する空気の熱を 吸収する。よって、このとき補助内部熱交換器Eaはエ バポレータとして機能する。

【0095】一方、冷媒が経路し2から補助内部熱交換 器Eaに流入する場合には、冷媒は比較的高圧のまま で、補助内部熱交換器Eaを通過する空気によって凝縮 する。よって、このとき補助内部熱交換器Eaはコンデ ンサとして機能する。すなわち四方弁60は、冷媒が経 路L1、L2のいずれから補助内部熱交換器Eaに流入 するかを切替えていることによって、補助内部熱交換器 Eaを、エバポレータ、またはコンデンサのいずれとし て機能させるかを選択することができるようになる。内 部熱交換器 Eaに流入した冷媒は、経路 L1、または経 路L2を通って主内部熱交換器Ebに入り、さらにサブ 50 可能である。 16

熱交換器30で蒸発して気化し、アキュムレータ20で 液体と分離して、より完全に気体の状態としてコンプレ ッサ2に吸入される。

【0096】次に、本実施の形態の暖房運転時の作動 を、図10を用いて以下に説明する。

【0097】 (暖房運転時) 暖房運転の開始時に、外気 温度が低い場合、(例えば−10℃から+5℃程度)ま たはエンジン始動直後、エンジン低負荷時あるいはアイ ドリング状態時のようにエンジン冷却水が暖房用として 使用できないほど低い場合に暖房運転を行う際には、四 方弁6をバイパス回路Bの側に切替えて、高温高圧の冷 媒を外部熱交換器3を通すこと無く四方弁60に送る。 四方弁60は、図10(B)のように経路し2から補助 内部熱交換器Eaに流入させる。補助内部熱交換器Ea に流入した冷媒は、補助内部熱交換器Eaを通る空気に 放熱し、凝縮しながら経路し1を通って補助内部熱交換 器Eaから流出する。補助内部熱交換器Eaから流出す る際に冷媒は、経路L1上に設けられた膨脹弁51で絞 られて、断熱膨脹しながら主内部熱交換器Ebに入る。 【0098】断熱膨脹した冷媒は、主内部熱交換器Eb で主内部熱交換器Ebを通過した空気の熱を吸熱する。 よってユニットケース10に取り入れられた空気は、主 内部熱交換器を通過する際に除湿、冷却され、補助内部 熱交換器Eaで加熱され、車室内に吹き出して除湿暖房 を行う。

【0099】また外気温度が高いとき(例えば、+5℃ から15℃程度) あるいはエンジンが高負荷運転時の場 合には、前記した実施の形態と同様に、ヒータコア13 のみによる暖房運転とする。

- 30 【0100】(冷房運転時)外気温度が、例えば+15 ℃から+30℃程度のときに、冷房運転を行う場合に は、四方弁6を外部熱交換器3側にセットして、コンプ レッサ2から吐出した高温高圧の冷媒を外部熱交換器3 で凝縮して四方弁60に送る。四方弁60は、図10 (A)のように冷媒を経路し1に通し、膨脹弁51で断 熱膨脹させながら補助内部熱交換器Eaに流入させる。 補助内部熱交換器Eaに流入した冷媒は、補助内部熱交 換器Eaを通る空気の熱を吸熱し、気化しながら経路L 2を通って補助内部熱交換器Eaから流出する。
- 【0101】補助内部熱交換器Eaから流出した冷媒 は、主内部熱交換器Ebに入って蒸発し、主内部熱交換 器Ebを通過した空気の熱を吸熱する。よってユニット ケース10に取り入れられた空気は、主内部熱交換器E bを通過する際に除湿、冷却され、さらに補助内部熱交 換器Eaを通過する際にもより除湿、冷却されて車室内 に吹き出し、車室内の除湿冷媒を行う。

【0102】なおこのような冷房が乗員にとって冷房過 多となる場合には、第1の実施の形態と同様にヒータコ ア13およびミックスドアで冷風を温度調整することも

【0103】以上述べた本実施の形態によれば、補助内部熱交換器へ冷媒が流入、流出する経路を切替えることによって、補助内部熱交換器をコンデンサとして用いる場合には高い暖房効果を発揮し、しかもエバポレータとして用いる場合にも補助内部熱交換器における冷媒の圧力損失を押え、冷凍サイクル内部の冷媒流量が減少することを防ぐことができる。

【0104】よって本実施の形態は、暖房能力、冷房能力のいずれにも優れるヒートポンプ式自動車用空気調和装置を提供することができる。

【0105】なお、本実施の形態ではフロント側のエアコンのみを有する構成を例示したが、本実施の形態をデュアルエアコンに適用することも可能であることは言うまでもない。

【0106】<対比例>最後に、補助内部熱交換器をコンデンサ、またはエバボレータとして機能させた構成を対比例として図11に示し、本発明特有の効果を説明する。なお、図11では各構成の対比が簡単になるように、前記した実施の形態と同様の構成には同一の付号を付し、一部説明を省いている。

【0107】図11に示した対比例の構成は、本発明の 第1の実施の形態と類似するものである。 すなわち対比 例のヒートポンプ式自動車用空気調和装置は、図示した ように、戻し回路Rと、コンプレッサ2から吐出された 冷媒が、外部熱交換器3、リキッドタンク4、冷媒膨脹 部材与および内部熱交換器Eを経てコンプレッサ2に帰 還する冷凍サイクルを有している。また対比例の冷媒膨 脹部材5となる第1流量切替弁5a、第2流量切替弁5 bは、共に開放状態と開度固定の絞り状態とに選択的に 切り替える切替弁である。対比例においても冷媒の蒸発 30 量を調整する機能を持たない膨脹部材5を用いているた めに、コンプレッサの直前で冷媒を充分気化させるサブ 熱交換器30を備えている。 ただし対比例はアキュムレ ータを有しておらず、代りに外部熱交換器3の下流側に リキッドタンク4が設けられている点で本発明の第1な いし3の実施の形態と相違している。

【0108】サブ熱交換器30は、前記したようにコンプレッサの吐出圧力に応じて温水コック12aが開閉することにより、コンプレッサ2の吐出圧力が所定の圧力に近付くとエンジン冷却水の供給が停止し、冷媒を加熱 40しなくなるよう制御されている。よって対比例の構成では、サブ熱交換器30へのエンジン冷却水の供給が停止したときに、冷媒が液体状態でコンプレッサ2へ戻ってくる、いわゆる液戻りが発生することが考えられる。

【0109】よってコンプレッサの上流にアキュムレータを有する本発明は、対比例の構成より、サブ熱交換器が機能していない場合にも液戻りによるコンプレッサの損傷を防止する効果が高い。またアキュムレータは、リキッドタンクと比較してシステムがシンプルで信頼性が高いために、本発明は対比例よりも装置の構成をより簡50

18

易化し、信頼性を高めることができる。さらに、アキュムレータを設けると本発明の実施の形態においてはリキッドタンクを設ける必要がないために、アキュムレータを追加しても対比例の部品点数を増やすことが無い。 【0110】

【発明の効果】請求項1記載のヒートポンプ式自動車用空気調和装置は、エンジン冷却水が流通するヒータコアのみでなく、高温高圧の冷媒が流通する補助内部熱交換器により空気を加熱するので、暖房性能を高めることができる。また高温高圧冷媒による暖房効果は、エンジン冷却水による暖房効果よりも早期に得られるために、高い即暖性を得ることができる。

【0111】また、補助内部熱交換器あるいは主内部熱 交換器をコンデンサ、あるいはエバボレータとして使用 でき、これによりいわゆる除湿冷房を行うことができ る

【0112】さらにアキュムレータを備えたことによって、サブ熱交換器が機能しない場合にもより確実にコンプレッサの損傷を防ぐことができる。

20 【0113】請求項2記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、補助内部熱交換器をエバポレータとして 機能させる場合にも、流入する冷媒の圧力損失を低減す ることができる。よって補助内部熱交換器から主内部熱 交換器へ流入する冷媒の流量を低下させることがなく、 高い冷房効果を得ることができる。

【 0 1 1 4 】請求項3記載のヒートポンプ式自動車用空 気調和装置は、補助内部熱交換器に流入する冷媒を高温 高圧状態にすることができる。よって補助内部熱交換器 で得られる暖房効果をいっそう高くすることができる。

【0115】請求項4記載のヒートボンプ式自動車用空 気調和装置は、コンプレッサに液体冷媒が流れ込むこと を抑止して、より確実にコンプレッサを保護することが できる。また、暖房時にはエンジン冷却水の熱を利用し て冷媒を加熱することができるようになるために、いっ そう暖房効果を高めることもできるようになる。

【0116】請求項5記載のヒートボンプ式自動車用空 気調和装置は、暖房起動直後から多量の冷媒をコンプレ ッサに戻すことができるようになり、よりいっそう即暖 性を高めることができる。

40 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の第1の実施の形態の構成および暖房 運転時の状態を示す図である。

【図2】 本発明の第1の実施の形態の構成および冷房 運転時の状態を示す図である。

【図3】 本発明の第1の実施の形態の流量切替弁の作動特性を説明する図である。

【図4】 本発明の第1の実施の形態のヒートポンプ式 自動車用空気調和装置の冷房、または暖房の運転状態と 流量切替弁の作動との関係をまとめた図である。

50 【図5】 本発明の第2の実施の形態の構成および暖房

19

運転時の状態を示す図である。

【図6】 本発明の第2の実施の形態の構成および冷房 運転時の状態を示す図である。

【図7】 本発明の第3の実施の形態の構成を説明する 図である。

【図8】 本実施の形態のヒートポンプ式自動車用空気 調和装置の図である。

【図9】 一般的な補助内部熱交換器の冷媒通路断面積 の構成を簡単に説明する図である。

【図10】 図8の構成のうち、本実施の形態の要部を 10 20…アキュムレータ、 説明するための図である。

【図11】 本発明の実施の形態に対する対比例を説明 する図である。

【図12】 従来例の構成を説明する図である。

【符号の説明】

2…コンプレッサ、

3…外部熱交換器、

6、60…四方弁、

5…冷媒膨脹部材、

5a、50a…第1流量切替弁、

5 b 、 5 0 b … 第 2 流量切替弁

10、100、110、210…ユニットケース、

20

12a、12b…温水コック、

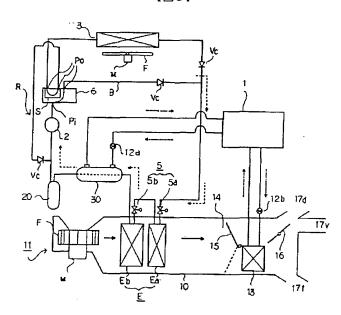
30…サブ熱交換器、

Ea、Ea ···主内部熱交換器、

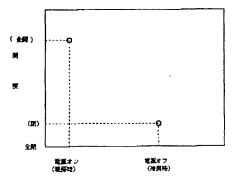
Eb、Eb ···補助内部熱交換器

L1、1.2…経路。

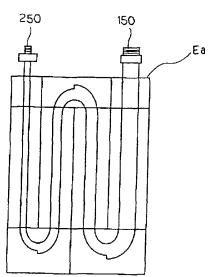
【図1】



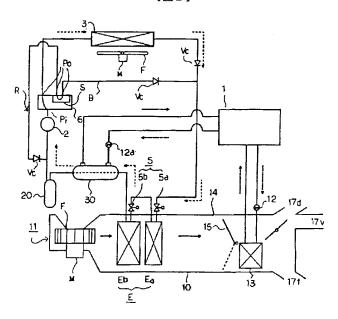
【図3】



【図9】



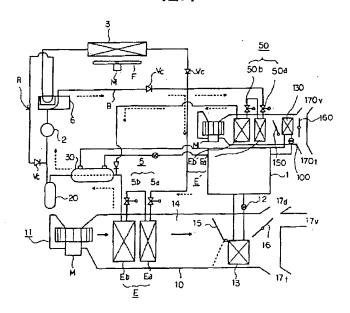




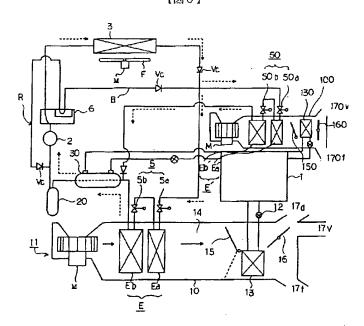
【図4】

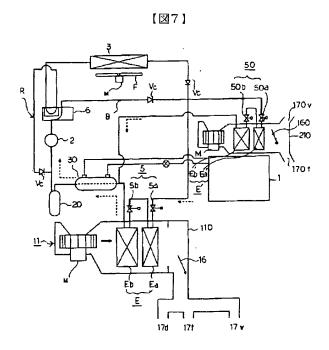
外気温度	5°C _.	15℃ ;	3 O C
コンプレッサ 作動による 除湿暖房運転 (ヒーターコア 不作動)	ヒータコアのみ による暖房運転	コンプレッサ 作動とヒータコア による温調運転	コンプレッサ 作動による 冷房運転
弁5 a …開		弁5a…絞り	弁5 a … 絞り
弁5 b…紋り		弁5 b…開	弁5 b…開

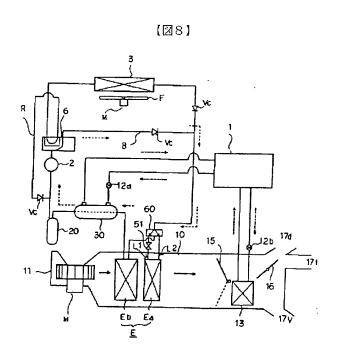
【図5】



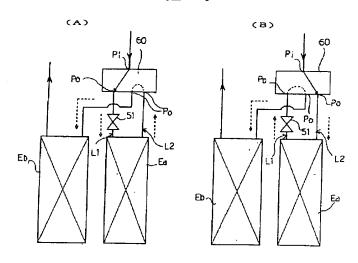
【図6】



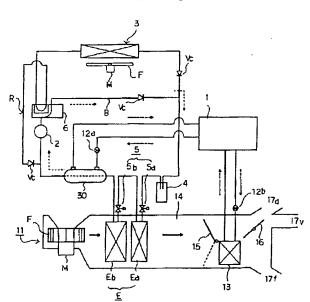




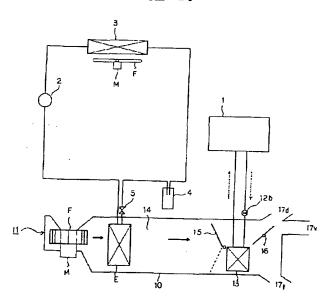
【図10】



[図11]







PAT-NO:

JP410278561A

DOCUMENT-IDENTIFIER:

JP 10278561 A

TITLE:

HEAT PUMP TYPE AIR CONDITIONER FOR

AUTOMOBILE

PUBN-DATE:

October 20, 1998

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

TAJIMA, TADAYOSHI OHASHI, TOSHIO KAITANI, YUICHI

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

CALSONIC CORP

N/A

APPL-NO:

JP09090854

APPL-DATE: April 9, 1997

INT-CL (IPC): B60H001/22, B60H001/32

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve the quick heating property and heating performance without providing a liquid tank in a freezing cycle by providing an accumulator between an inner heat exchanger and a compressor, and selectively switching a first and a second flow switching valves between opening and closing.

SOLUTION: In the case of immediately after starting an engine, a four-way valve 6 is set so that a discharge side of a compressor 2

and a bypass circuit

B are connected to each other and that it forms a return circuit R with a

pipeline, which is connected to an intake side of the compressor 2 and an outer

heat exchanger 3, and an auxiliary inner heat exchanger Eb is turned on so as

to open a first flow switching valve 5a, and a second flow switching valve 5b

is throttled. When the compressor 2 is operated in this condition, the coolant

at a high temperature and high pressure is flowed from the bypass circuit B to

the first flow switching valve 5a, and the coolant in the high temperature and

high pressure condition, which has bypassed the outer heat exchanger 3 having a

large capacity, is flowed into the auxiliary inner heat exchanger Ea. With

this structure, the air passing through the auxiliary heat exchanger Ea is

heated so as to improve the quick heating property.

COPYRIGHT: (C) 1998, JPO